

TRANSMISSION MECANIQUE DE L'ENERGIE

	transmissions	Mansmissions		racenius one p	oukes courroics	
	par engrenages	per source et chaînes	Coumples Criptees (synchrones)	Courners Strikes (poly V)	courroles frapé(nidales (en V)	courto-es plates
couples fransmissibles	trés éleves	élevés	acser élevés	modéres	moyens	kadiles.
puissances transmissibles	trits élevées	élevées	ássez tilovéns	modérées	elevões.	faithes
vitesses Imites (m/s)	80 à 100	13 5 20	60	69 2 80	40	864 190
rapport limite (NDAVO) de la tracento sicia	< 1/8	< 1/9	$<\frac{1}{10}$	<20 420	$<\frac{1}{15}$	< 20
position des artires	tous cas possibles	parakèle (parabete:	paraneses et autres	parahèles	paratieles 81 áctres
rendement (%)	× 90	≈: 97	s/ 98	≤ 58	70 à S6	×. 98
tension initiale	inutile	faible	faible	300EZ élesée	peu ékvée	élcrée
durée de vie	ékvée	assez élevét	Erogee	lindee	limice	lans-rise
Rebrikation	necessave	peccusaire	\$149 8 g	mutile	indie	inutile
PROMVÉMENTS	- entrare précis - Indictication	bruyames lutrification	- synctronemie not pasak	- moins économique	sendenser(- faibles coups
AVARTAGES	- syschronisme - precision - precision - grands couples et grandes pussances - position des arbres	- accer bon synchronisme - supportent det tentions devecs et des basses vitesses.	- nutrelien réduit - vitesses angulures Codutantes	- Heizebelte - silencieuses - charderes d'enroulement takles	6ccnomique enconstrement munit, permet les groupements en parafièle	- grandes viteste: - rendement - silencieuses - rapports de transmission

POULIES - COURROIES

Généralités

Les poulies et courroies permettent la transmission d'un mouvement de rotation d'un arbre menant à un arbre mené relativement éloignés l'un de l'autre.

La transmission du mouvement est possible quel que soit le sens de rotation.

Condition de fonctionnement

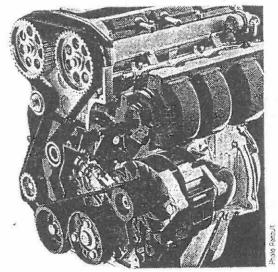
Le plan médian de chaque brin de la courrole doit être situé dans le plan médian de la poulie sur lequel il vient s'enrouler

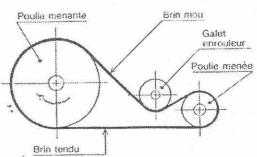
Galet enrouleur

Le galet enrouleur augmente les arcs d'enroulement de la courroie sur les poulies. Il est ainsi possible :

- soit de transmettre des couples plus importants.
- soit d'augmenter le rapport entre les diamètres des deux poulies (sans galet le rapport dépasse rarement 5, avec galet il peut atteindre 7).

Le galet enrouleur doit être placé sur le brin mou le plus près possible de la petite poulie.

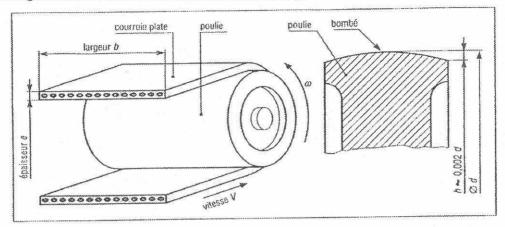




COURROIES PLATES

Très silencieuses, elles permettent de grands rapport de réduction et sont surtout utilisées aux grandes vitesses sous de faibles couples.

Elles ont un glissement de l'ordre de 2 % soit un rendement de 98 %



Rapport de transmission

$$\frac{N_D}{N_d} = \frac{\omega_D}{\omega_d} = \frac{d}{D} = \frac{C_d}{C_D}$$

N_d: vitesse de la petite poulie en tr/min

 $N_{\rm D}$: vitesse de la grande poulie en tr/min

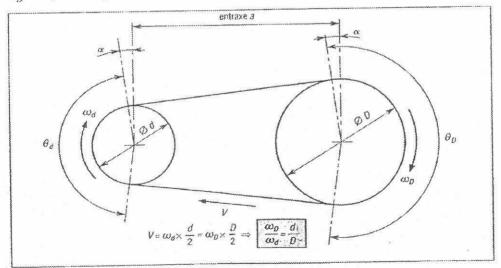
 ω_d et ω_D : vitesses en rad/s

d: diamètre d'enroulement petite poulie

D: diamètre d'enroulement grande poulie

 C_d : couple sur la petite poulie en N.m

 $\tilde{C_D}$: couple sur la grande poulie en N.m



	courroles et angles d'enroulement (not es non croisées	cournies croisées
COURDI	CONTINES CIVISUES	
angles d'enroulement $\theta_d = 180^\circ - 2 \sin^{-1} \left(\frac{D - d}{2a} \right)$	Iongueurs des courroies $L = \left[4.a^2 - (D - \sigma)^2\right]^{\frac{1}{2}} + \frac{1}{2} \left(\theta_D \cdot D + \theta_d \cdot \sigma\right)$	$\theta_D = \theta_d = \theta = 180^\circ - 2 \sin^{-1} \left(\frac{D - d}{2a} \right)$
$\theta_D = 180^\circ + 2\sin^{-1}\left(\frac{D-d}{2a}\right)$	si α est petit: $L \approx 2a + \pi \left(\frac{D+d}{2}\right) + \frac{(D-d)^2}{4a}$	$L = [4a^2 - (D+d)^2]^{\frac{1}{2}} + \frac{1}{2}\theta(D+d)$ $L \approx 2a + \pi \left(\frac{D+d}{2}\right) + \frac{(D+d)^2}{4a}$

b) Étude dynamique

Cette étude peut être généralisée aux autres courroies.

Données:

T: tension du brin tendu (en N)

t: tension du brin mou « t < T » (en N)

 T_0 : tension initiale de la courroie (en N)

f : coefficient de frottement entre poulie et courroie

P: puissance transmissible (en W)

V : vitesse (linéaire) de la courroie (en m/s)

m: masse de 1 m de courroie (kg/m)

 $\theta = \theta_d$: arc d'enroulement sur la petite poulie (en rad)

Hypothèse: les forces de frottement entre poulie et courroie sont supposées uniformes sur toute la longueur de l'arc d'enroulement.

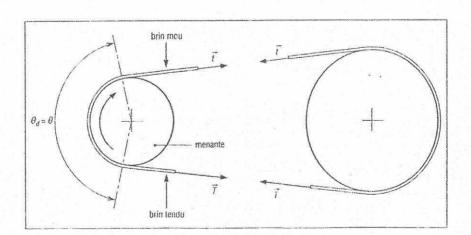
Rapport entre les tensions T et t

Cas 1 : effets de la force centrifuge sur la courroie négligés Après une étude statique on obtient :

$$\frac{T}{t} = e^{f.\theta}$$
 (avec θ en rad)

Cas 2, en tenant compte de la force centrifuge (Fc) sur la courroie

$$\frac{T - F_c}{t - F_c} = e^{f.\theta} \text{ (avec } F_c = m.V^2\text{)}$$



Couples transmissibles

Sur la grande poulie

Sur la petite poulie

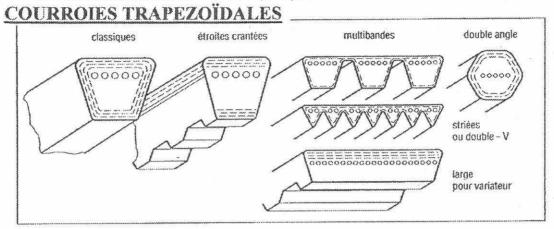
$$Co = (T-t) \cdot D/2$$

$$Ca = (T-t) \cdot d/2$$

Puissances transmissibles

En fonctionnement normal:

 $P = (T - t) \cdot V$



Les courroies trapézoïdales sont les plus utilisées ; à tension égale elles transmettent une puissance plus élevée que les courroies plates (conséquence de la forme en V augmentant la pression de contact et par là l'effort transmissible).

Si une puissance élevée doit être transmise on peut utiliser plusieurs courroies en parallèles sur la même poulie (avec 1, 2, 3..., 10 gorges).

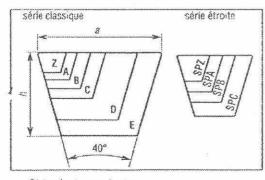
Le montage nécessite un bon alignement des poulies et un réglage de l'entraxe pour le montage et le démontage.

Remarques:

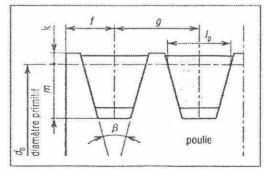
- Pour obtenir de bons résultats et une bonne transmission, la courroie doit aller suffisamment vite (environ 20 m/s).

Les problèmes apparaissent au-dessus de 25 m/s et en dessous de 5 m/s (schématiquement 4 000 tr/min est une bonne vitesse ; les problèmes au-dessus de 5 000 tr/min et au-dessous de 1 000 tr/min).

- Contrairement aux courroies plates, les grands entraxes sont à éviter car les vibrations excessives du brin mou dirninue la durée de vie et la précision de la transmission [indications : a < 3(D+d)].



Séries classiques et étroites.

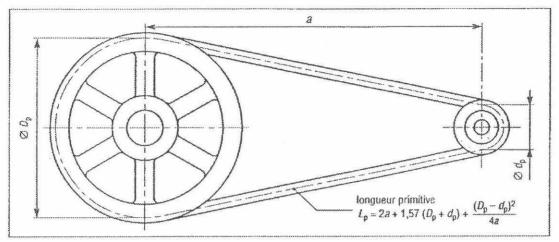


Montage sur une poulie.

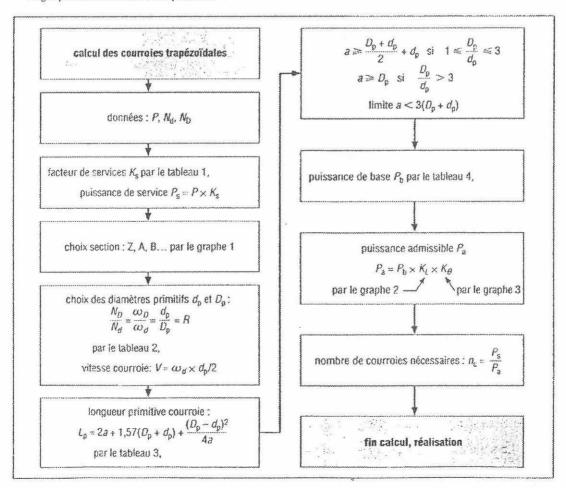
Rapport de transmission

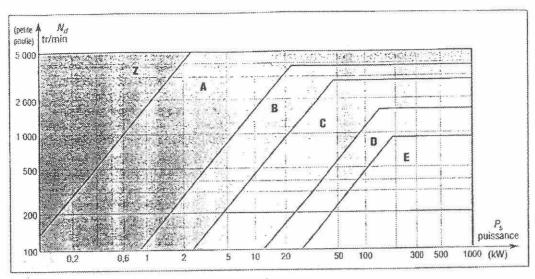
Identique à celui des courroies plates sauf que det D sont remplacés par dp et Dp.

Calcul des courroies trapézoïdales



. Ligne primitive d'une courrole trapézoïdale.

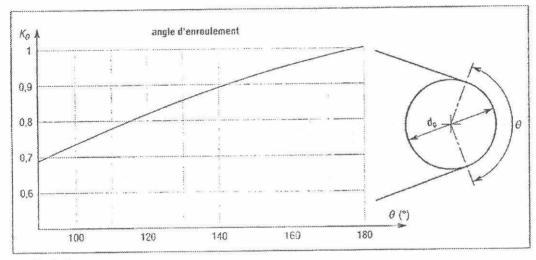




Graphe 1 : gamme des puissances transmissibles par type de courroie.

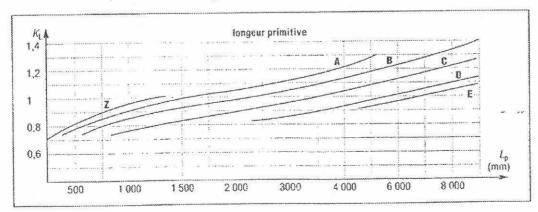
Remarques:

- Plus le diarnètre des poulies est grand, plus la durée de vie est grande. Les puissances de base (P_b) indiquées tableau 4. en tiennent compte et sont déterminées pour un angle d'enroulement de 180° . Le coefficient K_θ permet de faire les corrections pour des angles d'enroulement différents.



Graphe 2

- Plus la longueur de la courroie est grande, plus la durée de vie est élevée (chaque tronçon de courroie travaillant moins); le coefficient $K_{\rm L}$ permet de faire les corrections.



Graphe 3.

Données:

N_d: vitesse de la petite poulie (tr/min)

 N_D : vitesse de la grande poulie (tr/min)

 d_n : diamètre primitif de la petite poulie

 $D_{
m p}$: diamètre primitif de la grande poulie

L' : longueur primitive de la courroie

 $I_{\rm p}^{\ \nu}$: largeur primitive de la section de la courroie V : vitesse linéaire de la courroie (m/s)

P: puissance réelle à transmettre (W)

P : puissance de service ou puissance corrigée

P_h: puissance de base de la courroie

 $P_{\rm a}^{\rm o}$ puissance admissible par la courroie $K_{\rm L}$: coefficient correcteur fonction de la longueur primitive $L_{\rm p}$

 $K_{\rm s}$: coefficient correcteur lié aux conditions de service de la transmission

 K_{θ} coefficient correcteur fonction de l'angle d'enroulement θ

 $\theta = \theta_d$: angle d'enroulement sur la petite poulie

	service léger 0 à 6 h/jour	service normal 6 à 16 h/jour	service dur 16 à 24 h/jour	service très du en continu		
transmission uniforme sans à-coups	1,0	1,2	1,4	1,6		
transmission avec légers à-coups et chocs modérés	1,1	1,3	1,5	1,8		
transmission avec à-coups et chocs élevés *	1,2	1,4	1,6	2,0		

^{*} avec des inversions de sens, des démarrages fréquents sous forts couples

32	2. Diamètres primitifs d_p et D_p recommandés (mm) pour les poulies trapézoïdales
2	50, 53 56, 60, 63, 67, 71, 80, 90, 100, 112, 125, 140, 150, 160, 180, 220, 224, 250
4	75, 80, 85, 90, 95, 100, 106, 112, 118, 121, 125, 132, 140, 150, 160, 180, 200, 224, 250, 280, 300, 315, 355, 400, 450, 500, 630
В	106, 112, 118, 125, 132, 140, 150, 160, 170, 180, 200, 224, 250, 280, 300, 315, 355, 400, 450, 500, 560, 600, 630, 710, 750, 800, 900, 1 000
C	180, 190, 200, 212, 224 , 236, 250, 265, 280, 300, 315, 355, 375, 400, 450, 500, 560, 600, 630, 710, 750, 800, 900, 1 000, 1 250, 1 600
ס	315, 335, 355, 375, 400, 425, 450, 475, 500, 560, 600, 530, 710, 750, 800, 900, 1 000, 1 120, 1 250, 1 400, 1 600, 1 800, 2 000
E	500, 530, 560, 600, 630, 670, 710, 800, 900, 1 000, 1 120, 1 250, 1 400, 1 500, 1 600, 1 800, 1 900, 2 000, 2 500

	(les longueurs indiquées peuvent varier sensiblement d'un fabricant à l'autre)
2	270, 295, 340, 380, 435, 465, 485, 505, 545, 570, 610, 635, 675, 710, 750, 790, 840, 895, 940, 1 000, 1 055 1 095, 1 145, 1 205, 1 250, 1 325, 1 425, 1 540
٩	415, 490, 541, 585, 620, 670, 719, 770, 820, 871, 933, 983, 1 049, 1 100, 1 153, 1 201, 1 253, 1 303, 1 353, 1 405, 1 455, 1 508, 1 558, 1 608, 1 709, 1 758, 1 858, 1 913, 2 013, 2 133, 2 273, 2 393, 2 533, 2 833, 3 183, 3 383, 3 583, 3 783
В	613, 655, 680, 729, 780, 830, 881, 932, 980, 1 033, 1 083, 1 133, 1 185, 1 243, 1 318, 1 393, 1 465, 1 568, 1 668, 1 768, 1 872, 1 973, 2 075, 2 177, 2 283, 2 380, 2 481, 2 520, 2 659, 2 900, 3 193, 3 393, 3 593, 3 793, 4 043, 4 493, 5 043, 5 620, 6 105, 6 585, 7 250, 8 010, 9 150, 10 015, 11 000, 12 000
С	920, 1 075, 1 152, 1 312, 1 462, 1662, 1840, 2094, 2348, 2500, 2704, 2907, 3110, 3312, 3518, 3720, 3964, 4177, 4278, 4562, 5015, 5362, 5662, 6107, 6362, 6762, 7035, 7562, 8038, 8444, 9169, 10062, 10795
D	2576, 2876, 3226, 3530, 3734, 4098, 4386, 4648, 5029, 5335, 5676, 6016, 6370, 6776, 7176, 7576, 8000, 840, 9166, 10076, 11276, 12215, 13375, 15260
E	4680, 5105, 5440, 5765, 6120, 6505. 6885, 7265, 7645, 8055, 8410, 8790, 9170, 10035, 11230, 12220, 13740, 15265

type	diamètre primitif	[- 1 1 1 1 1 1 1 1						type	diamètre	vitesse linéaire V de la courroie (m/s)				
ceurrole		5	10	15	20	25	соитоје	hilming	5	10	15	20	25	
Z	50	0,45	0,72	0,85	-		С	190	3,92	6,10	7.33	8,32	-	
	60	0,62	1,05	1.35	-	5=		210	4,59	7,38	9,40	10,86	11,78	
	70	0,73	1,29	1,70	1,94	-		240	4,99	8,31	10,82	12,75	14,14	
	80	0,83	1,48	1,97	2.30	2,41	and the second	289	5,50	9,27	12,26	14,70	16,50	
	90	0,90	1,61	2.18	2.58	2,76	Level and the second	320	5,83	9,96	13,34	16,10	18,29	
	100	0,95	1,72	2,37	2,80	3,04	Appendix .	363	6,14	10,56	14,16	17,19	19,69	
	110	1,00	1,82	2,48	2.99	3,27		430	6,55	11,25	15,32	16,68	21,43	
A	85	1,25	2,04	2,66	3,01		0	290	8,92	13,44	15,95	16,80	-	
	100	1,42	2,37	3,12	3,99	4,10		320	9,84	15,41	18,90	20,74	20,92	
	115	1,55	2,64	3,52	4,21	4,73		360 .	10,94	17,50	22,07	24,96	26,19	
	130	1,65	2,85	4,04	4,60	5,22		400	11,80	19,20	24,61	28,33	30,42	
	150	1,75	3,03	4,10	4.80	5,72		460	12,78	21,18	27,55	32,29	34,37	
	170	1,82	3,19	4,33	5.00	6,10		520	13,58	22,71	29,85	35,35	39,20	
	190	1,87	3,30	4,54	5,55	6,39		580	14,16	23,96	31,64	37,76	42,8	
В	129	2,11	3,23	4,23	4,80	_	E	440	10,97	18,85	24,69	28,33	29,4	
	140	2,35	3,95	5,02	5,83	6,37		480	11,89	20,65	27,39	31,92	33,9	
	160	2,57	4,03	5,61	6,63	7,37	Ì	520	12,62	22,15	29,63	34,95	37,6	
	180	2,72	4,39	6,09	7.24	8,14		600	13,84	24,57	33,28	39,86	43,75	
	200	2,81	4,81	6.42	7,73	8,75		700	14,94	27,26	36,66	44,28	49,35	
	220	2,92	4,89	6,73	8,13	9,24	and the second s	800	15,77	28,50	39,18	47,60	53,50	
	250	3,01	5,06	6,89	8,64	8,85		950	16,82	30,40	42,00	51,49	59,13	

Les puissances P_b indiquées sont des moyennes et peuvent varier sensiblement d'un tabricant à l'autre (consulter leurs catalogues pour des renseignements plus détaillés)

c) Exemple de calcul

Soit à déterminer les courroies transmettant une puissance de 10 kW entre un moteur électrique (1500 tr/min) et une machine de production (600 tr/min) travaillant de 6 à 15 h/jour.

Résolution

On adopte un K_c de 1,3 pour l'installation.

$$P_s = P.K_s = 10.1,3 = 13 \text{ kW}$$

permet de sélectionner les courroies de type B. Le graphe 1

Diamètres primitifs

 $d_{\rm p} = 140$ mm est imposé pour la petite poulie.

Pour la grande poulie :

$$\frac{N_D}{N_d} = \frac{d_p}{D_a} = \frac{600}{1500} = 0,4$$
 d'où $D_P = \frac{d_p}{0,4} = 350 \text{ mm}$

Vitesse linéaire de la courroie

$$V = \frac{\pi . N_d}{30} \cdot \frac{d}{2} = \frac{\pi \times 1500}{30} \cdot \frac{140}{2} = 10995 \text{ mm/s} \approx 11 \text{ m/s}$$

avec $D_p/d_p=2.5$ on prend $a \ge \frac{1}{2}(D_p+d_p)+d_p=385$ mm = a_{min} limite supérieure : $a < 3(D_p+d_p)=1470=a_{max}$

Pour des raisons d'encombrement et compte tenu du tableau 3, p. 383, on retient a=437 mm

Longueur primitive courrole:

 $L_p = 2 \times 437 + 1,57(350 + 140) + (350 - 140)^2/(4.437) = 1668 \text{ mm}$

Puissance de base de la courroie (tableau 4, p. 383, avec $d_p = 140$ et V = 11 m/s):

 $P_b = 4.16$ kW (obtenue par interpolation entre 3,95 et 5,02)

Puissance admissible de la courroie choisie : $P_a = P_b . K_L . K_\theta$

 $K_{\rm L} \approx 0.94$ (graphe 2 avec $L_{\rm p} = 1668$); $K_{\theta} \approx 0.93$ (graphe 3 avec $\theta = 152,19^{\circ}$

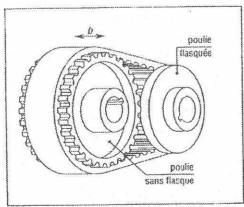
$$\theta = 180^{\circ} - 2 \sin^{-1} \left[\frac{D_p - d_p}{2a} \right] = 180^{\circ} - 2 \sin^{-1} \left[\frac{350 - 140}{2 \times 437} \right] = 152.19^{\circ}$$

 $P_a = 4,16.0,94.0,93 = 3,64 \text{ kW}$

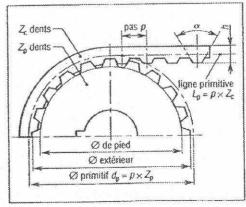
Nombre nécessaire de courroies : $n_c = 13/3.64 = 3.57$ (soit 4 courroies)

COURROIES CRANTEES

On peut les considérer comme des courroies plates avec des dents. Elles fonctionnent par engrènement, sans glissement, comme le ferait une chaîne mais avec plus de souplesse. Contrairement aux autres courroies, elles supportent bien les basses vitesses et exigent une tension initiale plus faible.



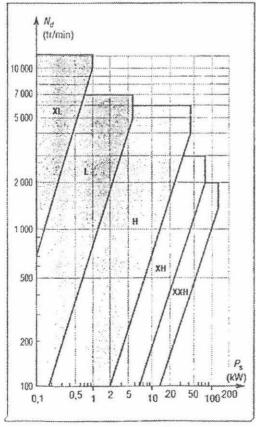
Exemple de transmission par courrole crantée.



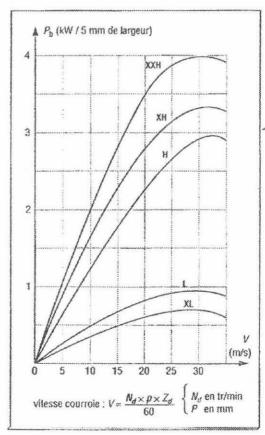
Caractéristiques des courroles crantées.

type	р	h	a	targeur courroie	nombre de dents $Z_{\rm c}$	
*******	. mm	pouces (")	mm	deg.	mm	longueur primitive courraie $L_p = p.Z_c$
XŁ (extralégère)	5,06	1/5"	2,3	50	6,4 - 7,9 - 9,5	27, 30, 35, 40, 45, 50, 51, 53, 55, 60, 65, 70, 75, 80, 85, 90 95, 100, 105, 110, 115, 120, 125, 130, 145, 160, 195, 300
L (légère)	9,525	3/8 *	3,6	40	12.7 - 19,1 - 25,4	33, 40, 46, 50, 56, 60, 64, 68, 72, 76, 80, 86, 92, 98, 104, 108, 110, 112, 120, 128, 136, 144, 160, 194, 218
H fourde	12,70	1/2 "	4,3	40	19,1 - 25,4 - 38,1 - 50,8 - 76,2	48, 54, 60, 66, 72, 78, 84, 90, 96, 102, 108, 114, 120, 126, 132, 140, 145, 150, 160, 170, 180, 200, 220, 250, 280, 340
XH (extra lourde)	22,23	7/8*	11,2	40	50,8 - 76,2 - 101,6	58, 64, 72, 80, 88, 96, 112, 128, 144, 160, 176, 200
XXH (extra extra rentorcée)	31,75	1" 1/4	15,7	40	50,8 - 76,2 - 101,6 - 127	56, 64, 72, 80, 96, 72, 128, 144

	Nombre de dents des poulies $(Z_d$ et $Z_D)$ pour chaque Z_D argeur de courroie (diamètre primitif poulie $d_g = p.Z_D$)
XL	10 à 72 dents (sauf 23, 25, 31, 33, 37, 50, 51, 53, 54, 55, 61 à 67)
ŧ,	10 à 57 dents (sauf 31, 37, 38, 39, 43, 46, 51, 53, 54, 55) et 60, 65, 66, 72, 84, 90, 96, 120
н	14 à 52 dents (saut 31, 37, 39, 41, 42, 43, 46, 47, 51) et 58, 60, 70, 72, 82, 84, 94, 96, 106, 116, 118, 129, 150
XH	18 à 34 dents (sauf 23, 29, 31, 33) et 38, 40, 46, 48, 56, 60, 70, 72, 78, 80, 82, 84, 94, 96, 118, 120
XXH	18, 19, 20, 21, 22, 24, 25, 26, 27, 30, 34, 40, 48, 60, 72, 90



Graphe 4 : (gammes) puissances transmissibles des courroles cramées.



Graphe 5 : puissance de base des courroies crantées.

mécanique en ligne - mécanique en ligne - mécanique en ligne

Calcul des courroies crantées

Il est analogue à celui des autres courroies.

Rapport de transmission

$$\frac{N_D}{N_d} = \frac{d_p}{D_p} = \frac{Z_d}{Z_D} = \frac{C_d}{C_D}$$

 Z_d : nombre de dents de la petite poulie

 Z_D^u : nombre de dents de la grande poulie

Puissance de service : $P_s = P.K_s$ (K_s par tableau 1, p. 382)

Détermination du pas, ou du type de la courroie par l'intermédiaire du graphe 4 (à partir de $P_{\rm s}$

et N_d la vitesse de la petite poulie).

Vitesse linéaire V de la courroie : $V = N_d \cdot p \cdot Z_d / 60$

 $\mathbf{Remarque}: \pi.d_{\mathbf{p}} = p.Z_{d} = \text{circonférence primitive de la petite poulie}$

Puissance de base (P_b) de la courroie choisie par l'intermédiaire du graphe 5; les P_b indiquées le sont pour une largeur de référence de 5 mm.

Choix de la largeur de la courroie sachant que $P_{\rm b}.K_{\rm b} \geqslant P_{\rm s}$

K_b coefficient correcteur fonction de la largeur des courroies (tableau ci-dessous)

	K _z		1,0		8,0		0,6		0,4		0,2
nombre de de	ents en pr	ise (Z_{pr})	6		5		4		3		2
				Coe	fficient co	recteur K,					
type de courroie	XL	XL	XL	L.	LetH	LetH	Н	H, XH et XXH	H, XH et XXH	H, XH et XXH	ХХН
tr (mm)	6,4	7,9	9,5	12,7	19,1	25,4	38,1	50,8	76,2	101,6	127,0
K _b	0,9	1,15	1,5	2,25	3,6	5,2	7,9	10,85	17,05	24,2	31,25

Remarque: si l'on a moins de 6 dents en prise ($Z_{pr} < 6$) sur la petite poulie, il faut utiliser le coefficient correcteur supplémentaire K_z (P_bK_b , $K_z \ge P_s$)

TRANSMISSIONS PAR CHAÎNES

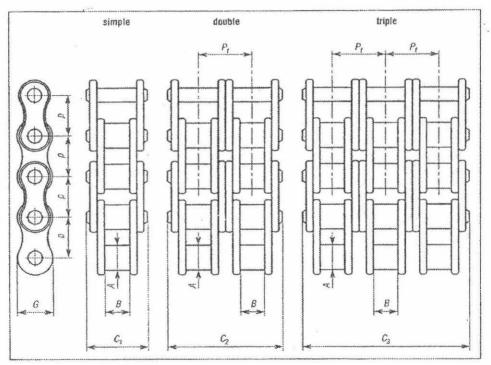
Principales caractéristiques

- Rapport de transmission constant (pas de glissement)
- Longues durées de vie.
- Aptitude à entraîner plusieurs arbres récepteurs en même temps à partir d'une même source.
- Sont essentiellement utilisées aux << basses >> vitesses (moins de 13 m/s pour les chaînes à rouleaux).
- Montage et entretien plus simples que celui des engrenages et prix de revient moins élevé.

Comparaison avec les courroies

- Sont plus bruyantes
- Présentent des durées de vie plus élevées
- Supportent des forces des tension plus élevées
- <<Tournent >> moins vite
- Supportent des conditions de travail plus rudes (températures plus élevées ..)
- Nécessitent une lubrification

Chaînes à rouleaux

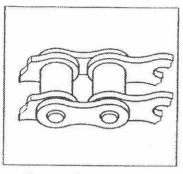


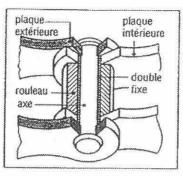
Dimensions des chaînes à rouleaux.

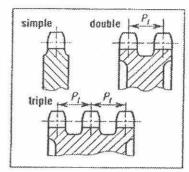
symbole	pas p	A	В	P ₁ mm	6 mm	C	C ₂	C3	charge de rupture (daN)*		
5.	mm	113113	mm			mm		mm	simple	double	triple
058	8	5,00	3,00	5,64	7,11	8,.6	14,3	19,9	452	785	1 1 120
068	9,52	6,35	5,72	10,24	8,26	13,5	23.8	34,0	895	1 700	2 490
880	12.7	8,51	7,75	13,92	11,81	17.0	31,0	44,9	1 785	3 115	4 450
108	15,87	10,16	9,65	16,59	14,73	19,6	36,2	52,8	2 225	4 450	5 675
128	19,05	12,07	11,68	19,46	16,13	22,7	42,2	61,7	2 890	5 780	8 670
168	25,40	15,88	17,02	31,88	21,08	36,1	68.0	99,9	4 225	8 450	12 67
208	31,75	19,05	19,56	36,45	25,20	40,5	77,0	113,5	6 455	12 909	19 365
N° 40 ou 08A	12,7	7,95	7,95	14,38	12,07	17.8	32,3	48,7	1 385	2 770	4 155
N° 50 ou 10A	15,87	10,16	9,53	18,11	15,09	21,8	39,9	57,9	2 175	4 350	6 525
N° 60 ou 12A	19,05	11,91	12,7	22,78	18,08	26,9	49,8	72,6	3115	6 230	9 345
N° 80 ou 16A	25,4	15,88	15,88	29,29	24,13	33,5	62,7	91,9	5 555	11 110	16 66
N*100 ou 20A	31,75	19,05	19,05	35,76	28.6	39,6	75.5	111.4	8 681	17 363	26 04

mécanique en ligne - mécanique en ligne - mécanique en ligne

Les chaînes à rouleaux sont les plus utilisées en transmission de puissance ; elles ont des vitesses limites de 12 à 15 m/s ; leurs rapports limites de transmission vont de 6 à 9. Configuration usuelle : chaîne et roues dans un même plan vertical (dans un plan horizontal la chaîne « saute »).





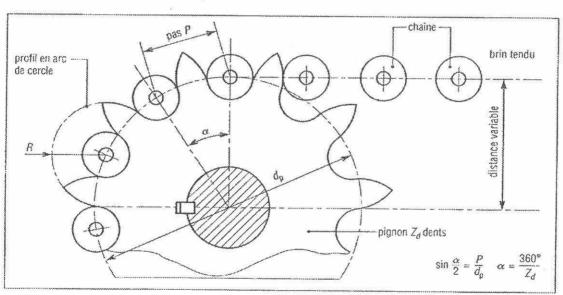


. Chaîne à rouleaux.

. Principaux constituants.

. Principales dimensions.

Inconvénient, l'effet de corde : îl se fait sentir aux vitesses élevées avec des roues ayant un faible nombre de dents. Suivant l'angle de rotation, la distance entre la chaîne et le centre de la roue varie, ce qui provoque des irrégularités de transmission et des vibrations. Compromis : à partir et au-dessus de 17, 19 ou 21 dents les résultats (durée de vie, bruit...) sont convenables



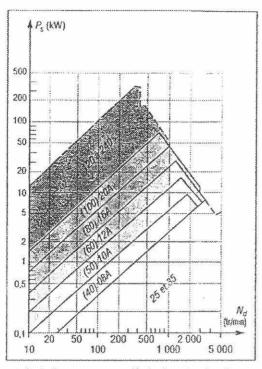
. Engrènement entre chaîne et pignon.

Calcul des chaînes à rouleaux

Il est analogue à celui des courroies crantées.

- Rapport de transmission

$$\frac{N_D}{N_d} = \frac{d_p}{D_p} = \frac{Z_d}{Z_D} = \frac{C_d}{C_D}$$



 $\frac{V-V'}{V} \times 100$ V= WR $V = \omega_R$ 15 10 5 30 20 10

. Graphe 6 : puissances transmissibles des chaînes à rouleaux A.

Fluctuation de la vitesse V due à l'effet de corde.

 Z_d : nombre de dents de la petite roue (pignon) Z_D : nombre de dents de la grande roue (≥ 120) - Diamètre primitif d'une roue de Z dents :

$$d = \frac{P}{\sin(\alpha/2)} = \frac{P}{\sin(180^\circ/2)}$$

– Angle d'enroulement :

$$\theta = \theta_d = 180^\circ - 2 \sin^{-1} \left| \frac{D_p - d_p}{2a} \right| \ge 120^\circ$$

– Puissance de service ou puissance corrigée : $P_s = P.K_s$ (K_s par tableau,

Détermination du pas ou du type de la chaîne par l'intermédiaire du graphe 6 (fig. 30) à partir de P_s et N_d la vitesse de la petite roue.

- Vitesse linéaire de la chaîne :

$$V = \frac{N_p \cdot p \cdot Z_d}{60}$$

Remarque: $\pi . d_p = p. Z_d = \text{circonférence primitive de la petite roue.}$

- Nombre de dents et diamètre primitif du pignon à partir de la puissance de base $P_{\rm b}$ (tableau, p.390) sachant que $P_{\rm b}.K_R \geqslant P_{\rm s}.$ $K_{\rm R}$ coefficient correcteur tenant compte du nombre de rangées

P_b tient compte du type de lubrification.

longueur primitive de la chaîne
$$L_p = 2a + \frac{p(Z_d + Z_D)}{2} + \frac{p^2}{2} \left(\frac{Z_D - Z_d}{2\pi} \right)^2$$

longueur primitive exprimée en nombre de maillons

$$L_m = \frac{2a}{p} + \frac{Z_d + Z_D}{2} + \frac{(Z_d - Z_D)^2}{4\pi^2 (a/p)}$$

			Coeffic	ient correc	leur K _R	1 1147	Wall to	. 4.AY. §		
type de la ct	naine	simple	double	triple	qı	adruple	quintuple	sextuple		
nombre de ra	ngées	1	2	2 3		4	5	6		
K _R		1	1,7	2,5		3,3	4,1	5		
mode de lubrification		périodic ou à	que au pinceau la buverte	1	arbotage (bai broudlard o chaîne * auto	l'huile	circulation d'huite ou jet sous pression			
conditions indicatives		1	< 1 m/s < 3,5 kW		1 < V < 72	9 m/s	V > 7 å 9 m/s			
туре			type 1		type 2		ty	type 3		
	Puissa	nce de base	P _n en kW d	es chaînes	à rouleaux	r à une seul	e rangée	N . S.		
type chaine		1			vitesse linéa					
type ceamo	nombre de		<i>37</i>		(110000 11100					
	dents Zd	-					N			
		1	2	4	7	9	12	15		
08A (N°40)	17	1,29	2,40	4,49	6,82	4,13	2,68	1,92		
pas 12,7 mm	21	1,34	2,49	4.67	7,72	7,64	6,70	3,61		
	25	1,38	2,58	4.81	7,94	10,0	8,45	6,06		
	30	1,42	2,66	4,97	8,21	10,33	12,70	10,44		
	35	1,46	2,74	5,17	8,46	10,59	13,73	15,53		
lubrification		type 1		typ	e 2		t	/pe 3		
18A (N° 50)	17	2,03	3,82	7.14	9.80	6,89	4,44	3,20		
pas 15,87 mm	21	2,11	3,97	7,41	12,30	12,91	8,40	5,98		
	25	2,17	4,08	7,64	12,68	15,92	14,11	10.09		
	30	2,26	4,22	7,89	13,10	16,45	21,26	17,56		
	35	2,33	4,32	8,15	13,43	16,87	21,91	30,47		
lubrification		type 1		fype	2		b	/pe 3		
		1				40.11				
12A (N° 60) pas 19,05 mm	17	2,99	5,58	10,44	14,85	10,44	6,91	4,89		
	21	3,11	5,80	10,82	17,94	18,93	12,68	9,33		
	25	3,19	5,98	11,19	18,53	23,21	21,60	20,66		
	30 35	3,31	6,18	11,53 11,86	19,11 19,65	23,98 24,66	30,27 31,86	38,66		
	00	0,10	0,00	1.700		27,00	.,,,,,	34,44		
hubrification		type 1	¥	type 2			t	ype 3		
16A (N° 80)	17	5,39	10,68	18,80	28,37	20,29	13,13	9,35		
pas 25,40 mm	21	5,57	10,44	19,51	32,77	37,95	24,80	17,73		
	25	5,77	10,78	20,12	33,29	41,77	41,62	29,82		
	30	5,93	11,14	20,80	34,48	43,22	55,95	51,46		
	35	6,10	11,44	21,40	35,40	44,46	57,55	69,89		
lubrification		type 1		type 2			type 3			
20A (N° 100)	17	8,41	15,72	29,40	46,40	33,57	22,04	15,74		
pas 31,75 mm	21	8,54	16,38	30,57	50,63	61,93	41,69	29,67		
	25	9,05	16,81	31,34	52,24	65,47	69,48	50,38		
	30	9,31	17,37	32,57	53,96	67,67	87,91	86,46		
	35	9,58	17,95	33,52	55,47	69,57	90,38	109,66		
27020 4702				1990 Lance						
lubrification		type 1		type 2		1	type 3			